

Fonctionnement hydrodynamique et écologique du Lac Nord de Tunis par modélisation numérique

Hydrodynamic and ecological functioning of the Tunis North Lake by a numerical modelling approach

Atef Rezgui, Naceur Ben Maiz et Mahmoud Moussa

Volume 21, numéro 3, 2008

URI : <https://id.erudit.org/iderudit/018781ar>

DOI : <https://doi.org/10.7202/018781ar>

[Aller au sommaire du numéro](#)

Éditeur(s)

Université du Québec - INRS-Eau, Terre et Environnement (INRS-ETE)

ISSN

0992-7158 (imprimé)

1718-8598 (numérique)

[Découvrir la revue](#)

Citer cet article

Rezgui, A., Maiz, N. B. & Moussa, M. (2008). Fonctionnement hydrodynamique et écologique du Lac Nord de Tunis par modélisation numérique. *Revue des sciences de l'eau / Journal of Water Science*, 21(3), 349–361.
<https://doi.org/10.7202/018781ar>

Résumé de l'article

Le Lac Nord de Tunis, dont la superficie est d'environ 24 km² et la profondeur moyenne de 1,5 m, est lié à la mer par des écluses à marée appelées « Écluses de Khéréddine ». Nous avons étudié le fonctionnement hydrodynamique actuel de ce lac en utilisant un modèle bidimensionnel, intégré sur la hauteur d'eau. Le logiciel utilisé (« Surfacewater Modeling System » ou SMS) ne simule pas le fonctionnement des écluses qui s'ouvrent et se ferment automatiquement en fonction du niveau de la marée en mer, comme c'est le cas dans le lac de Tunis. Pour cela, nous avons modifié son code source pour tenir compte du fonctionnement réel des écluses.

Les paramètres du modèle sont calibrés en utilisant des mesures hydrauliques récentes, réalisées en décembre 2005. Le modèle a ensuite été utilisé pour simuler le fonctionnement hydrodynamique moyen actuel du lac. Les résultats de ces simulations montrent un bon fonctionnement hydraulique du lac : absence de zones de stagnation et renouvellement fréquent des eaux ne dépassant pas 21 jours.

L'étape suivante a consisté en la mise au point d'un modèle écologique par zone (en divisant le lac en cinq zones supposées homogènes) couplé avec le modèle hydrodynamique. Il est basé sur les équations utilisées par HALCROW (en 1990) et calibré sur des mesures de l'année 2002. Ce modèle traite l'évolution des variables suivantes : la salinité, l'oxygène dissous, la chlorophylle *a*, les biomasses des macroalgues, du phytoplancton et du zooplancton, ainsi que les nutriments dans le compartiment détritique, dans la colonne d'eau et dans les sédiments.

Les premiers résultats du modèle écologique sont encourageants. Cependant, des mesures complémentaires (des macroalgues, du phytoplancton et du zooplancton dans le lac, de l'azote et du phosphore dans les sédiments de surface) permettraient d'améliorer le calage et les résultats du modèle écologique.

FONCTIONNEMENT HYDRODYNAMIQUE ET ÉCOLOGIQUE DU LAC NORD DE TUNIS PAR MODÉLISATION NUMÉRIQUE

Hydrodynamic and ecological functioning of the Tunis North Lake by a numerical modelling approach

ATEF REZGUI^{1*}, NACEUR BEN MAIZ¹ et MAHMOUD MOUSSA²

¹Société de promotion du Lac de Tunis, BP 36, Tunis El Bouhaira, 1080 Tunis, Tunisie

²École nationale d'ingénieurs de Tunis, BP 37, Le Belvédère, 1002 Tunis, Tunisie

Reçu le 3 octobre 2006, accepté le 14 janvier 2008

RÉSUMÉ

Le Lac Nord de Tunis, dont la superficie est d'environ 24 km² et la profondeur moyenne de 1,5 m, est lié à la mer par des écluses à marée appelées « Écluses de Khéréddine ». Nous avons étudié le fonctionnement hydrodynamique actuel de ce lac en utilisant un modèle bidimensionnel, intégré sur la hauteur d'eau. Le logiciel utilisé (« Surfacewater Modeling System » ou SMS) ne simule pas le fonctionnement des écluses qui s'ouvrent et se ferment automatiquement en fonction du niveau de la marée en mer, comme c'est le cas dans le lac de Tunis. Pour cela, nous avons modifié son code source pour tenir compte du fonctionnement réel des écluses.

Les paramètres du modèle sont calibrés en utilisant des mesures hydrauliques récentes, réalisées en décembre 2005. Le modèle a ensuite été utilisé pour simuler le fonctionnement hydrodynamique moyen actuel du lac. Les résultats de ces

simulations montrent un bon fonctionnement hydraulique du lac : absence de zones de stagnation et renouvellement fréquent des eaux ne dépassant pas 21 jours.

L'étape suivante a consisté en la mise au point d'un modèle écologique par zone (en divisant le lac en cinq zones supposées homogènes) couplé avec le modèle hydrodynamique. Il est basé sur les équations utilisées par HALCROW (en 1990) et calibré sur des mesures de l'année 2002. Ce modèle traite l'évolution des variables suivantes : la salinité, l'oxygène dissous, la chlorophylle *a*, les biomasses des macroalgues, du phytoplancton et du zooplancton, ainsi que les nutriments dans le compartiment détritique, dans la colonne d'eau et dans les sédiments.

Les premiers résultats du modèle écologique sont encourageants. Cependant, des mesures complémentaires (des macroalgues, du phytoplancton et du zooplancton dans le

*Auteur pour correspondance :

Téléphone: 216 71 861 800

Télécopie: 216 71 860 922

Courriel: rezguiatef@splt.com.tn

lac, de l'azote et du phosphore dans les sédiments de surface) permettraient d'améliorer le calage et les résultats du modèle écologique.

Mots clés : *Lac Nord, Tunis, hydrodynamique, écologie, débits échangés, modélisation*

ABSTRACT

This work deals with the modelling of the hydrodynamic and ecological functioning of the Tunis North Lake. The Tunis North Lake is situated north-east of Tunisia, its surface is about 24 km² and the average depth is 1.5 m. The lake is connected to the Gulf of Tunis by the Khereddine channel through ten sluices functioning under tide's effect. In fact, five of these sluices are opened on flood tide and the others on ebb tide. These sluices were built with a separation dam, in the centre of the lake, during the period between 1985 and 1988, in order to improve the water circulation and the quality of the lake.

We then studied the actual hydrodynamic functioning of the lake by using a 2D vertical-integrated model. The numerical software used is the «Surfacewater Modeling System» (SMS). The initial code, SMS, does not simulate the change of the boundary conditions through the time of simulation, as it really occurs on the Khereddine sluices, which open in an automatic way according to the tide: high tide (opened northern sluices and closed southern sluices) and low tide (closed northern sluices and opened southern sluices). Therefore, first of all, we modified the source code of software «SMS» to take into account this specification of the Tunis North Lake.

After these modifications, we carried out the calibration of the model by basing ourselves on recent hydraulic measurements performed in December 2005. The model's calibration enabled us to simulate the average hydrodynamic functioning of the lake, by imposing average boundary conditions: An average tide of marling 20 cm at the Khereddine sluices and a constant flow on the power electric station of La Goulette. The results of these simulations showed «a correct» functioning of the Tunis North Lake through an exchanged flow with the sea of 66 m³/s, an exchanged daily volume of 1.65 Mm³/day, a velocity field that scanned all the surface of the lake and an average residence time of water in the lake of approximately 21 days which can reach 16 days with maximal tide and western wind of intensity 6 m/s.

The following stage consisted in the development of a zonal ecological model taking into account specificities of the lake and the data which are available. This model was coupled with the hydrodynamic model that is presented in the preceding stage, in particular with regard to the exchanges between the

zones (or sea) defined in the ecological model. The ecological model computes the evolution of the biomasses of the macroalgae, phytoplankton and zooplankton as well as nutrients in detritus, water column and sediments, the salinity, the dissolved oxygen and the chlorophyll-*a* concentrations. In this model, the growth of phytoplankton and macroalgae depends on the water temperature, light intensity and nutrient. Competition between phytoplankton and macroalgae for nutriment is simulated. The computation was carried out in two steps. The first step consists in the preliminary calibration of the model on the basis of measurements of water quality performed during the year 2002 and the parameter update used by HALCROW (Sir William Halcrow & Partners Ltd) (in 1990) which enabled us to bring closer the results of the model to the actual characteristics of the lake. The cyclical nature of the population density of macroalgae was reproduced, with a bloom throughout the spring especially in the southern part of the lake. In the second step, we carried out a five-year predictive simulation of the ecological functioning of the lake from the year 2002. The results of this simulation showed us that the lake presents good ecological conditions.

The results of the present ecological model are the best results that we can obtain using the available data, but further measurements of phytoplankton, zooplankton, macroalgae and nutrients in the sediments can improve considerably the results of this model.

Keywords: *North Lake, Tunis, hydrodynamics, ecology, exchanged flow, modelling*

1. INTRODUCTION

Les travaux d'aménagement du lac Nord de Tunis ont été achevés depuis 1988. Un nouveau système de fonctionnement hydrodynamique a été alors mis en place : les écluses à marée de Khéréddine permettant automatiquement l'entrée de l'eau du golfe de Tunis vers la partie nord du lac, en marée ascendante, et la sortie de l'eau du lac vers le golfe par la partie sud, en marée descendante.

Depuis 1988, la Société de Promotion du Lac de Tunis (SPLT) n'a cessé de contrôler, par des mesures régulières, l'état ainsi que la qualité des eaux de la lagune totalement transformée. Néanmoins, depuis 1990, aucune étude hydraulique et écologique de ce lac n'a été réalisée.

Ainsi, l'objectif de ce travail est de réaliser une étude de l'état actuel de l'écosystème du lac Nord de Tunis, et ce, à travers la simulation numérique des fonctionnements hydrodynamique et écologique de ce milieu.

2. PRÉSENTATION DU LAC NORD DE TUNIS

2.1 Situation géographique du lac et données sur le site

Le lac Nord de Tunis est situé à l'est de la ville de Tunis et s'étend à l'ouest jusqu'à la banlieue nord de la capitale. Le lac est délimité au sud par l'autoroute Tunis-La Goulette et au nord par la cité des Berges du Lac récemment construite sur ses rives. Plus précisément, le lac Nord de Tunis se trouve géographiquement entre les parallèles 36°45' et 36°60' Nord et les méridiens 10°10' et 10°30' Est, couvrant une superficie d'environ 24 km² avec une profondeur moyenne de 1,5 m (Figure 1).

Les échanges avec la mer se font principalement à l'est, par l'intermédiaire du canal Khéréddine. Ce canal, d'environ 40 m de largeur moyenne, assure le renouvellement des eaux du lac avec celles du golfe de Tunis, ou plus particulièrement la baie de Tunis, qui est la partie sud du golfe de Tunis (BEN CHARRADA et MOUSSA, 1997).

Rappelons que l'hydrodynamique du lac est principalement contrôlée par la marée et le vent. La marée dominante dans le golfe de Tunis est de type semi-diurne (de période environ 12 heures), de marnage moyen 0,20 m et de marnage maximal 0,30 m (BEN CHARRADA et MOUSSA, 1997).

D'autre part, d'après la rose des vents trihoraires à Tunis pour la période 1981-2001 (Figure 2), les vents dominants sont du secteur Ouest (avec une fréquence de 14,3 %), tandis que les vents les plus forts ne dépassent pas 16 m.s⁻¹. Les données montrent également que les vents faibles, ne dépassant pas 5 m.s⁻¹, présentent 73,4 % de l'ensemble des vents observés dans la région alors que la fréquence annuelle des vents calmes (inférieurs à 1 m.s⁻¹) est de 7,9 %.

2.2 Le projet d'aménagement du lac Nord de Tunis

À travers l'histoire, le lac Nord de Tunis a subi d'énormes transformations, depuis les turcs jusqu'aux français (REZGUI, 2005). Durant toutes les étapes de son évolution, le lac a toujours constitué l'exutoire naturel des eaux usées urbaines et industrielles ainsi que les eaux pluviales de la ville de Tunis. Cette situation, combinée à un faible taux de renouvellement des eaux du lac, a conduit à la dégradation progressive et continue de la qualité des eaux de ce milieu à tel point que son état a atteint, en 1984, un degré d'eutrophisation extrême. En effet, le rejet des eaux usées dans le lac a constitué un apport excessif de nutriments (riches notamment en azote et en phosphore) à un milieu aquatique relativement stagnant et qui est, de plus, caractérisé par une faible profondeur et un fort ensoleillement. Toutes ces conditions réunies ont provoqué un déséquilibre dans le fonctionnement écologique de l'écosystème conduisant à l'eutrophisation extrême du

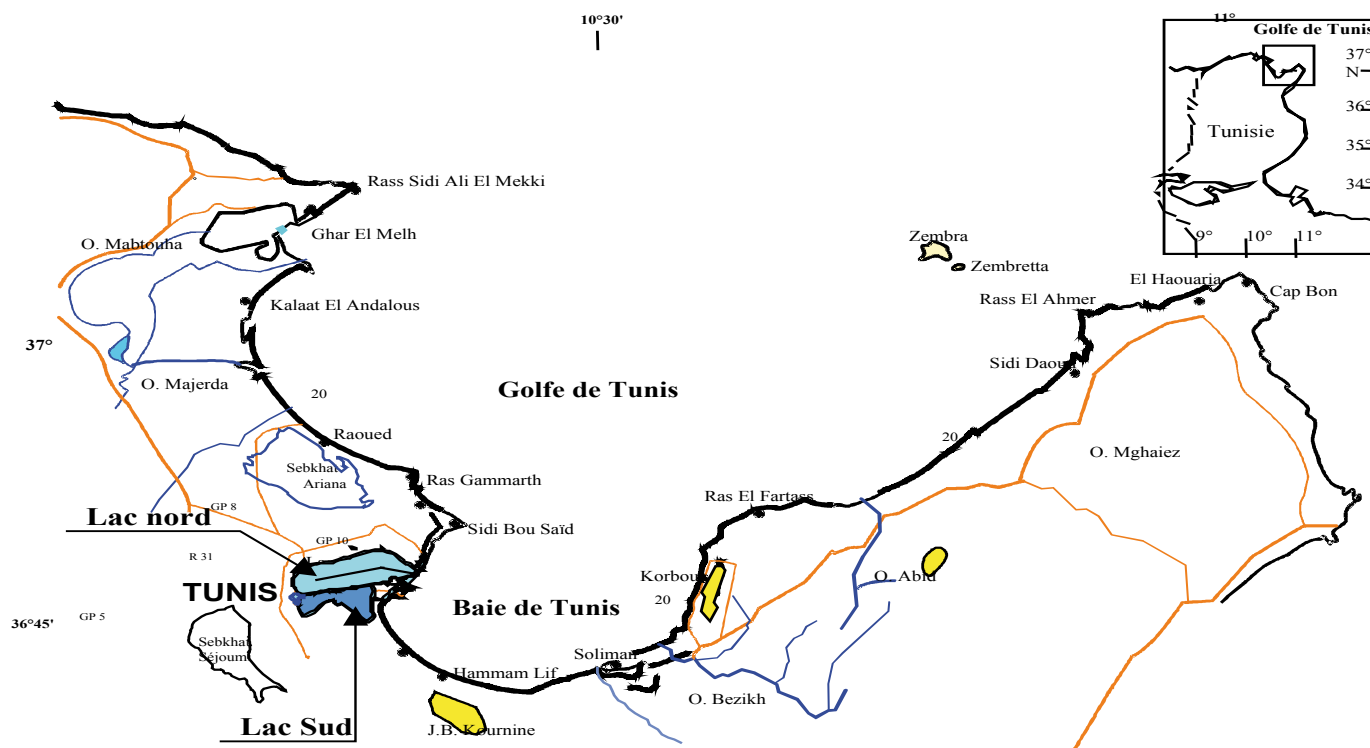


Figure 1. Situation du lac de Tunis.
Location of the Tunis Lake.

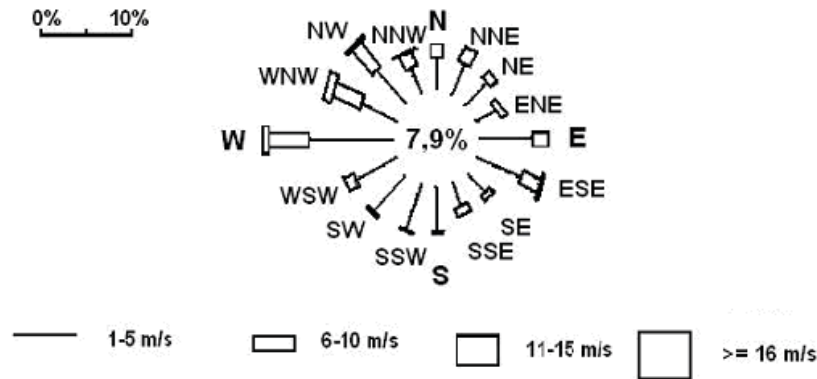


Figure 2. Rose des vents à Tunis, période 1981-2001 (REZGUI, 2005).
Wind rose for Tunis, period 1981-2001 (REZGUI, 2005).

milieu (MOUSSA, 1986). Les conséquences apparentes de cet état d'eutrophisation du milieu étaient très néfastes pour la ville de Tunis et ses environs : développement excessif d'algues nitrophiles (de type *Ulva rigida*), dégagement de mauvaises odeurs irrespirables aux alentours du lac, mortalités massives de poissons (REZGUI, 2005).

Le besoin pressant d'une intervention rapide face à l'état critique atteint par ce lac au début des années 1980 a conduit au lancement d'un large programme d'aménagement qui a été réalisé entre 1985 et 1988 par la Société de Promotion du Lac de Tunis (SPLT) dans le but d'améliorer, de contrôler et de gérer la qualité de l'eau dans cet écosystème.

Le programme d'aménagement a consisté principalement en un dragage des sédiments pollués, une rectification des berges et une réduction de la superficie du plan d'eau. Parallèlement, un système de circulation d'eau à sens unique dans le lac,

actionné par la marée, a été mis en place comprenant une sortie et une entrée par des clapets à sens unique placés au niveau du canal Khérédine et une digue de séparation au milieu du lac permettant à l'eau de parcourir tout le lac avant de revenir à la mer (BEN CHARRADA et MOUSSA, 1997). À la fin des travaux, une modification considérable de la morphologie du lac a été enregistrée : la superficie du plan d'eau est réduite à 24 km² (alors qu'elle était d'environ 28 km² avant les travaux), et sa profondeur moyenne est étendue à 1,5 m (au lieu de 0,9 m avant les aménagements). Une nouvelle ligne littorale, de longueur 22 km, a été aménagée sur les bords du lac où les zones de remblais recouvrent une superficie totale de 7 km² (Figure 3).

Aujourd'hui, le nouveau système de circulation d'eau dans le lac est encore fonctionnel. Ainsi, les eaux du golfe, une fois entrées dans le lac par les écluses du nord, ne sortent par les écluses du sud qu'après avoir traversé tout le lac.

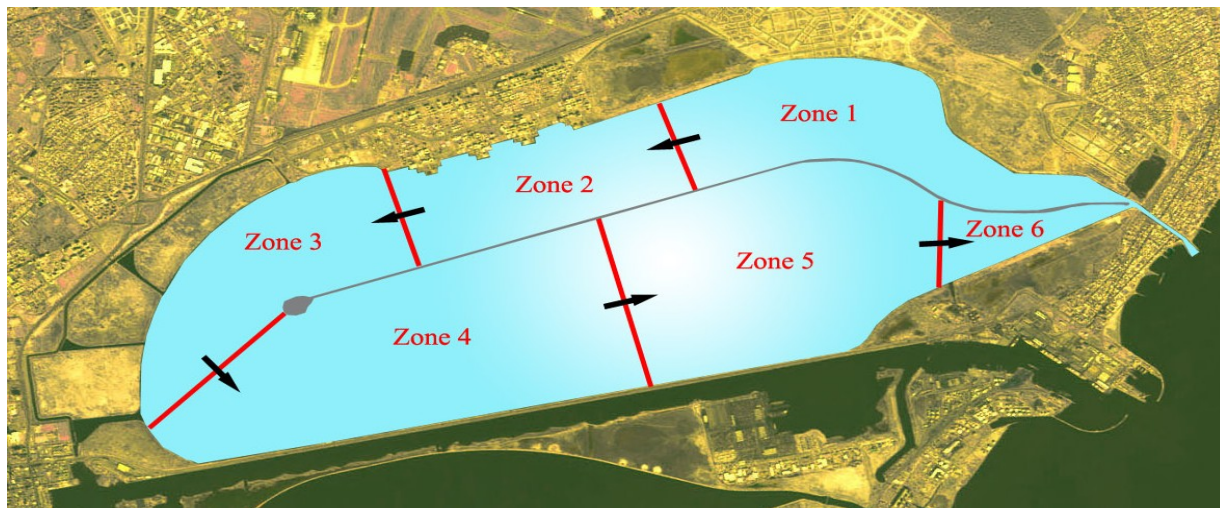


Figure 3. Le lac Nord de Tunis après aménagement et zonage pour le modèle écologique.
The Tunis North Lake after development and interconnecting boxes in the ecological model.

Actuellement, une nouvelle cité a vu le jour sur les berges du lac où les lotissements continuent d'être réalisés. Le programme d'aménagement du lac Nord de Tunis a constitué un succès dans la mesure où il a permis de changer le visage de toute la région, marquant ainsi une réconciliation de la capitale avec ce site aquatique.

3. MODÉLISATION DE L'HYDRODYNAMIQUE DU LAC NORD DE TUNIS

3.1 Objectifs

Rappelons que la modélisation numérique constitue un outil moderne de prédétermination et de simulation du fonctionnement hydrodynamique des milieux aquatiques utilisé à l'échelle mondiale. Elle se base principalement sur les lois théoriques de l'écoulement des fluides mais aussi sur des lois de fermeture généralement empiriques pour la viscosité turbulente, le frottement au fond et le frottement dû au vent. Cependant, ces modèles nécessitent une calibration qui consiste à identifier les constantes des lois utilisées en comparant les résultats des simulations aux données expérimentales *in situ*.

Plusieurs modèles hydrodynamiques du lac Nord de Tunis ont été mis au point (BEN SLIMANE *et al.*, 1990; HALCROW, 1990; MOUSSA, 1986; OSMENT *et al.*, 1991), mais aucun modèle n'est récent ou adapté à la situation actuelle de ce milieu. En effet, comme nous l'avons signalé précédemment, depuis la fin des travaux en 1988, le lac Nord de Tunis a subi quelques modifications morphologiques (sédimentation et érosion de quelques zones du lac, rectification de quelques berges, *etc.*). Ainsi, notre premier objectif est de tenter de mettre au point et d'actualiser un modèle de simulation du fonctionnement hydrodynamique de ce lac.

3.2 Présentation du logiciel utilisé

Dans la présente étude, la modélisation du fonctionnement hydrodynamique du lac Nord de Tunis a été réalisée en utilisant le logiciel « Surfacewater Modeling System » (SMS). C'est un modèle bidimensionnel qui utilise la méthode des éléments finis pour résoudre les équations locales de bilans de masse et de quantité de mouvement intégrées sur la hauteur de l'eau (MOUSSA *et al.*, 2005). Une présentation détaillée de ce logiciel est disponible dans la bibliographie (REZGUI, 2005; SMS, 2003). Nous rappelons seulement les équations de base des modèles 2D, résolues par ce logiciel, dans un repère orthogonal (O, x, y) :

- Équation de bilan de masse :

$$\frac{\partial h}{\partial t} + h \left(\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) + u \frac{\partial h}{\partial x} + v \frac{\partial h}{\partial y} = m_0 \quad (1)$$

- Équation de bilan de quantité de mouvement suivant Ox :

$$\begin{aligned} & h \frac{\partial u}{\partial t} + h u \frac{\partial u}{\partial x} + h v \frac{\partial u}{\partial y} - h \left[E_{xx} \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + E_{xy} \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right] \\ & + g h \left[\frac{\partial a}{\partial x} + \frac{\partial h}{\partial x} \right] + \frac{g u n^2}{(h^{1/6})^2} (u^2 + v^2)^{1/2} \\ & - \zeta \frac{\rho_a}{\rho} V_a^2 \cos \varphi - 2 h \omega v \sin \phi = 0 \end{aligned} \quad (2)$$

- Équation de bilan de quantité de mouvement suivant Oy :

$$\begin{aligned} & h \frac{\partial v}{\partial t} + h u \frac{\partial v}{\partial x} + h v \frac{\partial v}{\partial y} - h \left[E_{yx} \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + E_{yy} \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} \right] \\ & + g h \left[\frac{\partial a}{\partial y} + \frac{\partial h}{\partial y} \right] + \frac{g v n^2}{(h^{1/6})^2} (u^2 + v^2)^{1/2} \\ & - \zeta \frac{\rho_a}{\rho} V_a^2 \sin \varphi + 2 h \omega u \sin \phi = 0 \end{aligned} \quad (3)$$

dans lesquelles h est la hauteur d'eau (m), u et v sont les vitesses suivant les axes Ox et Oy, moyennées sur la hauteur d'eau ($m \cdot s^{-1}$), t est le temps (s), x et y sont les coordonnées cartésiennes décrivant les deux directions du plan (m), ρ est la masse volumique de l'eau ($kg \cdot m^{-3}$), ρ_a est la masse volumique de l'air ($kg \cdot m^{-3}$), m_0 représente les échanges d'eau en surface (pluie, évaporation) ou au fond (infiltration) ($m \cdot s^{-1}$), E_{ij} sont les coefficients de viscosité turbulente (ou de dispersion) ($m^2 \cdot s^{-1}$), g est l'accélération de la pesanteur ($m \cdot s^{-2}$), a est la cote du fond (m), n est le coefficient de Manning traduisant la rugosité du fond ($m^{-1/3} \cdot s$), ζ est le coefficient de frottement dû au vent, V_a est le module de la vitesse du vent ($m \cdot s^{-1}$), φ est la direction du vent par rapport à l'axe Ox (rd), ω est la vitesse de rotation angulaire de la terre ($rd \cdot s^{-1}$) et ϕ est la latitude du site ($^\circ$).

Les équations (1) à (3) sont complétées par des conditions aux limites du domaine de calcul : flux nul (aux frontières fermées), niveau d'eau imposé (aux limites ouvertes), débit imposé (correspondant au rejet d'une centrale électrique). Ces équations, où les inconnues sont u , v et h , n'admettent pas de solutions analytiques. Elles sont alors résolues numériquement par la méthode des éléments finis, et les dérivées temporelles sont remplacées par des approximations aux différences finies non linéaires. La solution est alors totalement implicite et

les équations non linéaires de l'écoulement sont résolues simultanément par la méthode itérative de Newton-Raphson. Les résultats numériques sont principalement la répartition des vitesses à l'intérieur du lac ainsi que les échanges lac-golfe de Tunis. Le choix de ce type de modèle (2D) est justifié par la géométrie du lac caractérisée par la dominance de ses dimensions longitudinales et transversales par rapport à sa profondeur. En effet, le logiciel SMS est un modèle numérique de simulation adapté aux milieux de grandes superficies et de géométries très complexes mais peu profonds (SMS, 2003). Notons que ce logiciel est actuellement disponible à la SPLT.

Cependant, le logiciel initial ne simulait pas le fonctionnement des écluses qui s'ouvrent et se ferment automatiquement en fonction du niveau de la marée en mer, comme c'est le cas dans le lac de Tunis. Pour cela, nous avons préalablement modifié le code source de SMS pour tenir compte du fonctionnement automatique (ouverture et/ou fermeture) des écluses de Khérédine en fonction du niveau de la marée en mer, ce qui constitue la particularité du lac Nord de Tunis.

3.3 Actualisation du calage du modèle hydrodynamique

Pour l'utilisation du modèle, il fallait introduire la morphologie actuelle du lac (géométrie, bathymétrie, localisation de la digue centrale et des communications, etc.) et réaliser ensuite le maillage du plan d'eau (partition du domaine en éléments délimités par des nœuds de calcul).

Le maillage adopté du lac est constitué de 3 654 éléments triangulaires quadratiques (à 6 nœuds) avec 7 727 nœuds de calcul. Ce maillage est présenté sur la figure 4 où les différentes communications du lac avec l'extérieur sont aussi localisées (les écluses de Khérédine, les rejets terrestres, les passes de Chekly

et de Tunis). Il a été affiné au niveau des écluses pour que chaque compartiment des écluses soit schématisé par un élément.

Pour l'actualisation du calage du modèle hydrodynamique du lac Nord de Tunis, nous avons utilisé des mesures récentes réalisées en décembre 2005 (SPLT, 2006). Lors de cette campagne de mesures, les variations temporelles du niveau de la surface de l'eau dans le canal de Khérédine ainsi que les débits échangés à travers les écluses ont été mesurées, toutes les 30 minutes, durant 12 heures, ce qui correspond à la période de la marée semi-diurne (qui est dominante dans le golfe de Tunis). Le calage du modèle consiste alors, en imposant les niveaux mesurés, de retrouver les débits échangés par ajustement des valeurs des paramètres du modèle tels que la rugosité du fond et les coefficients de dispersion. À la suite de plusieurs tests numériques, nous avons choisi les valeurs des paramètres qui nous permettent de retrouver l'ordre de grandeur des mesures :

- Coefficient de Chézy : $C_h = 40 \text{ m}^{1/2} \cdot \text{s}^{-1}$;
- Coefficient de Dispersion : $E = 50 \text{ m}^2 \cdot \text{s}^{-1}$;
- Coefficient de frottement du vent : $\zeta = 0,00063$

La figure 5 présente la série temporelle des débits mesurés et calculés, et montre la bonne concordance entre le modèle et les mesures.

3.4 Simulation du fonctionnement hydrodynamique du lac

L'étape suivante a consisté à modéliser le fonctionnement hydrodynamique du lac Nord de Tunis, en fonction du forçage de la marée et du vent local. Les résultats des simulations sont les variations des débits échangés à travers les écluses de Khérédine, le temps de séjour moyen des eaux dans le lac et les champs de vitesse de courant dans le lac.

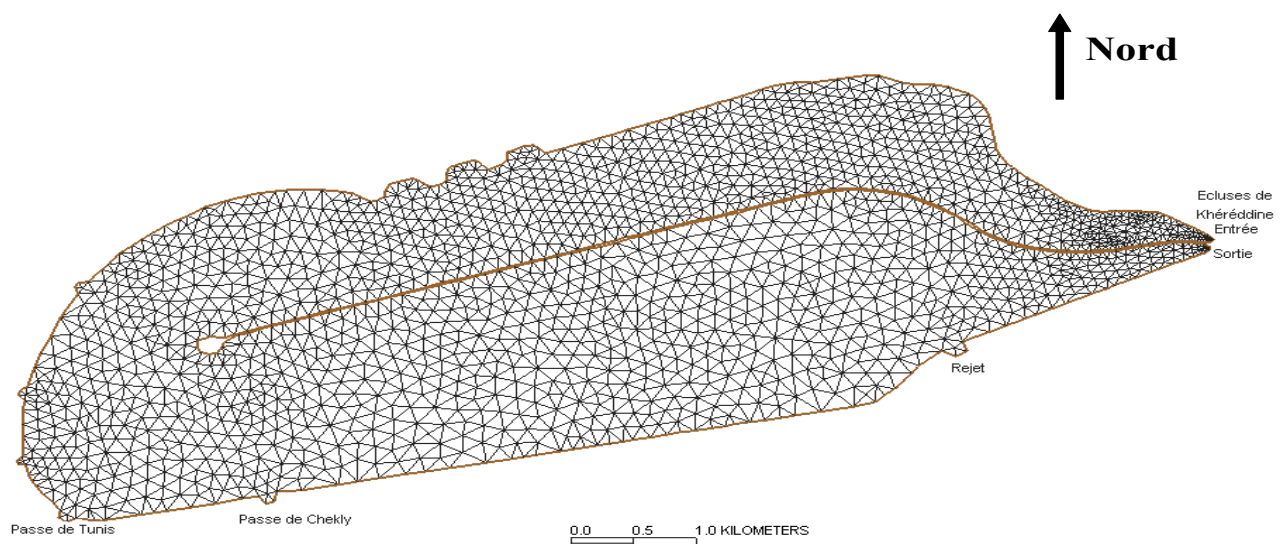


Figure 4. Maillage retenu du lac Nord de Tunis.
Mesher network used in the numerical model.

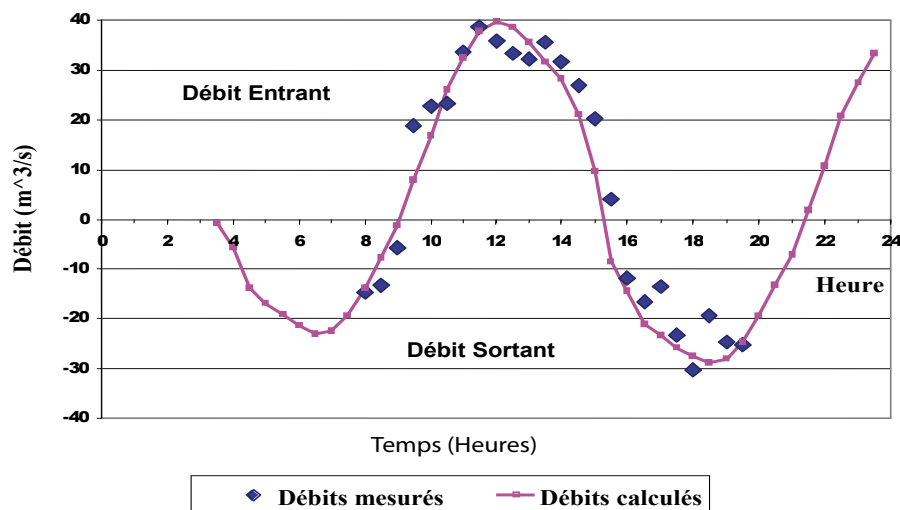


Figure 5. Résultats du calage du modèle - Comparaison des débits mesurés et calculés.
Model calibration results –Measured and calculated exchanged flows.

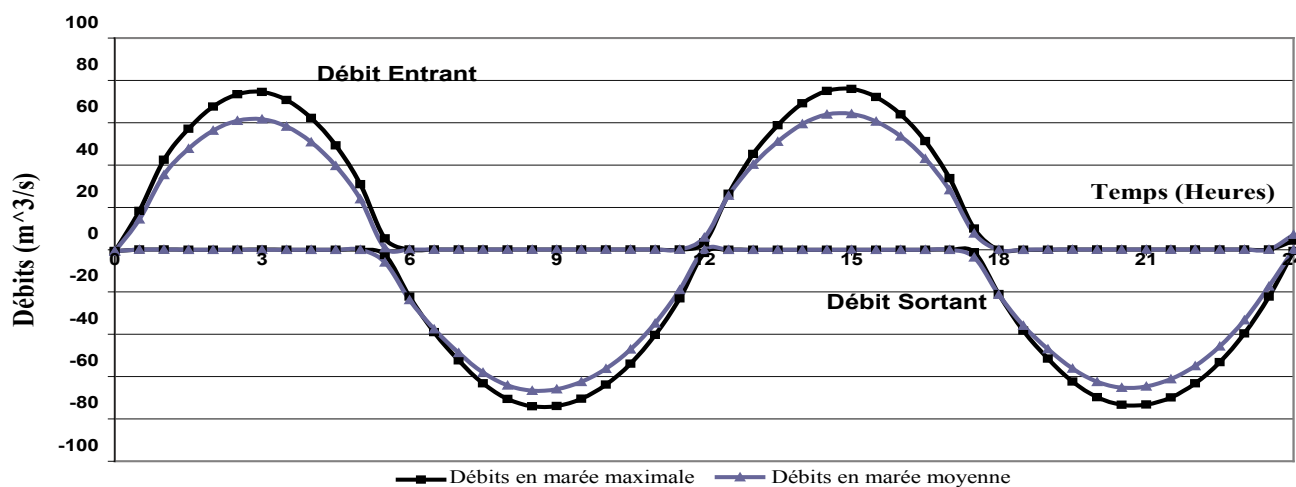


Figure 6. Débits échangés en fonction de la marée, calculés par le modèle.
Computed exchanged flows according to the tide.

3.4.1 Les échanges à travers les écluses

La figure 6 présente les courbes de variation des débits échangés à travers les écluses de Khéréddine, calculés par le modèle, avec les marées moyenne et maximale. Ces courbes montrent que les débits suivent la variation de la marée. Les débits échangés augmentent avec l'amplitude de la marée. Nous remarquons que le fonctionnement réel des écluses de Khéréddine est bien observé dans les courbes de la figure 6 puisque les débits entrants (respectivement débits sortants) deviennent négligeables lorsque les écluses nord (respectivement écluses sud) sont fermées. D'autre part, les écluses nord et sud restent ouvertes pendant presque une demi-heure lors de l'inversion de la marée (le passage de la marée basse à la marée haute ou inversement).

La figure 6 montre aussi que le débit maximal est de $66 \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$ en marée moyenne et de $76 \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$ en marée maximale. L'analyse de cette figure montre que le volume échangé est de $1,65 \text{ Mm}^3$ par jour, en marée moyenne, et de $2,1 \text{ Mm}^3$ par jour, en marée maximale. À partir de ces résultats, nous déduisons le temps de séjour moyen des eaux dans le lac, qui varie de 17 jours, en marée maximale, à 21 jours en marée moyenne. Concernant les vents, les plus significatifs sont ceux des secteurs Ouest et Est qui correspondent au fetch le plus long dans le lac nord de Tunis, et ce, compte tenu de la forme du milieu. Un vent moyen agit sur les débits échangés en les augmentant ou les diminuant, selon sa direction, d'environ 5 % en moyenne. En effet, comme le montrent les résultats obtenus avec une marée moyenne et un vent de $6 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$, un vent Ouest, qui est dominant, favorise les échanges avec la mer, alors

qu'un vent Est les réduit. Tous ces résultats confirment le bon fonctionnement hydraulique du lac Nord de Tunis par rapport à ce qui a été prévu initialement dans le projet d'aménagement de ce plan d'eau.

3.4.2 Vitesses à l'intérieur du lac Nord de Tunis

Comme nous l'avons mentionné plus haut, le remplissage du lac se fait pendant la marée montante et la vidange pendant la marée descendante. En marée moyenne, le champ de vitesses dans le lac lors du remplissage (en marée montante) est présenté sur la figure 7 qui montre que les vitesses maximales (atteignant $0,73 \text{ m.s}^{-1}$) se situent au niveau de la communication du lac

avec la mer, soit aux écluses nord du canal Khéréddine, tandis qu'elles diminuent en s'éloignant de cette communication puisque la section de passage de l'eau s'élargit. La figure 8 montre le champ des vitesses dans le lac Nord de Tunis lors de la vidange (en marée descendante). La vitesse maximale calculée est de $0,65 \text{ m.s}^{-1}$ et elle est située au niveau des écluses de sortie de Khéréddine, alors que les valeurs minimales, ne dépassant pas $0,001 \text{ m.s}^{-1}$, sont observées dans la partie nord du lac puisque les écluses nord sont fermées.

L'analyse de ces deux champs de vitesses montre l'absence de zones de stagnation des eaux dans le lac puisque toute la surface du plan d'eau est concernée par la circulation des eaux.

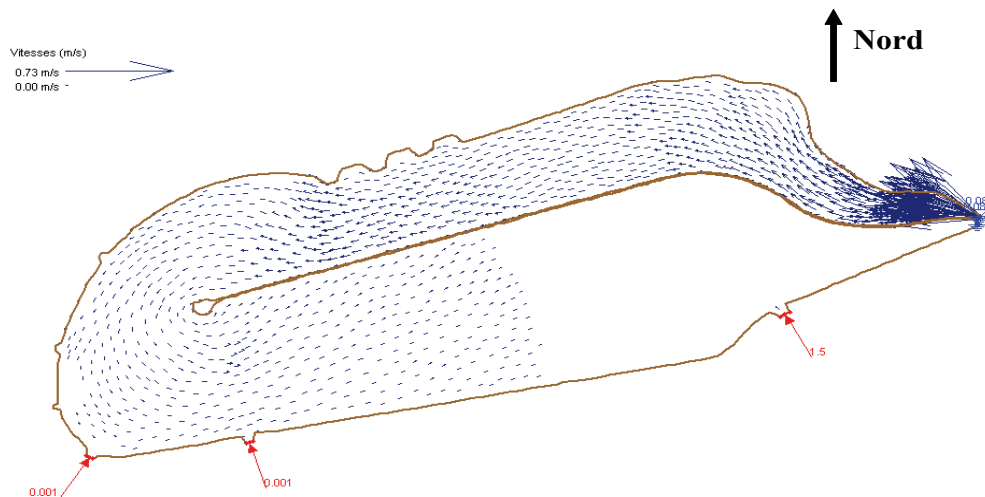


Figure 7. Champs des vitesses calculées dans le lac en marée montante.
Velocity field within the lake at flood tide.

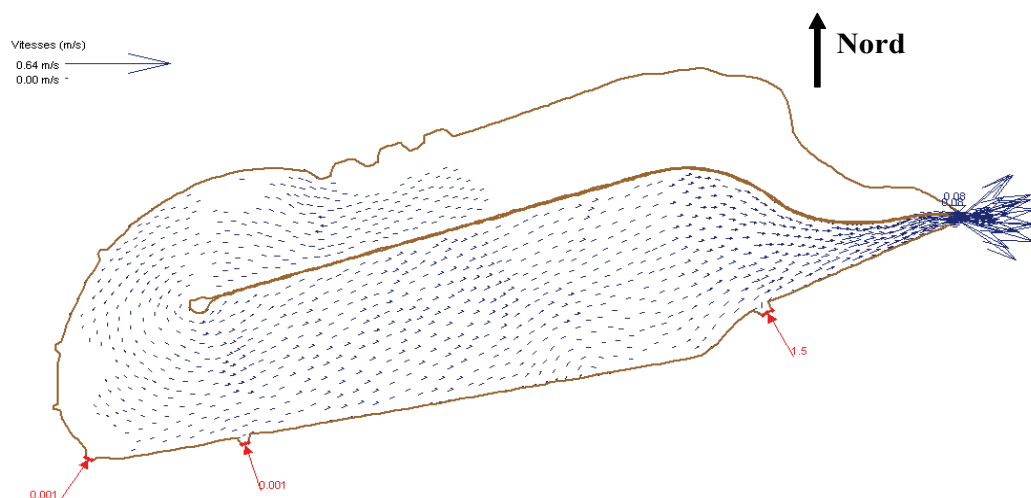


Figure 8. Champs des vitesses calculées dans le lac en marée descendante.
Velocity field within the lake at ebb tide.

- V_n : Le volume moyen de la zone (n) en m^3 ;
 C_{n-1} : La concentration de la variable écologique dans la zone (n-1), en $mg \cdot L^{-1}$;
 R_n : L'évolution interne (la cinétique) de la variable écologique C dans la zone (n), en $mg \cdot L^{-1} \cdot s^{-1}$.

Dans les équations 4, nous tenons compte des rejets terrestres éventuels de la variable C (notés $\pm \text{échanges}_n$) dans la zone (n). Les débits Q_n échangés entre les zones (ou avec la mer) sont issus du modèle hydrodynamique présenté précédemment (coulage des deux modèles).

Les équations 4 ont été discrétisées avec un pas de temps de $\Delta t = 1$ jour et le modèle numérique a été mis au point. Nous avons ensuite procédé au calage des paramètres du modèle écologique. Le calage a été réalisé en s'appuyant sur la base des données de la qualité des eaux de l'année 2002. En effet, nous disposons des résultats de mesures de quelques caractéristiques physiques (la température, la salinité, les matières en suspension et la transparence des eaux) et chimiques des eaux (le pH, l'oxygène dissous et les différentes formes de l'azote et du phosphore) ainsi que de la chlorophylle-*a*, réalisées dans cinq stations réparties à l'intérieur du lac, et ce, toutes les deux semaines. L'objectif du calage est donc d'essayer de retrouver,

par le modèle, les valeurs des mois ultérieurs, et ce, en partant des données du mois de janvier comme état initial du lac. Les données climatiques introduites sont celles de l'année 2002. Les valeurs des paramètres et constantes du modèle, qui ont été fixées initialement à celles proposées par HALCROW (1990), ont été ainsi actualisées. Dans le tableau 1, nous présentons les valeurs retenues des principaux paramètres de calage du modèle écologique.

4.2 Premiers résultats du modèle

Les figures 10 à 12 montrent quelques résultats du calage du modèle écologique (la salinité, l'oxygène dissous et l'azote inorganique dissous dans la colonne d'eau). Le modèle reproduit bien l'ordre de grandeur des mesures ainsi que la variation saisonnière des principales caractéristiques écologiques du lac.

Avec le modèle ainsi calibré, nous avons ensuite tenté de prédire l'évolution écologique du lac durant cinq ans, en partant des résultats de 2002 et en utilisant des hypothèses simplificatrices. En effet, nous avons négligé les rejets d'eaux pluviales dans le lac et nous avons aussi supposé que les forçages climatiques moyens de Tunis (marée moyenne,

Tableau 1. Valeurs des principaux paramètres de calage du modèle écologique.
Table 1. Calibrated parameters of the ecological model.

Paramètre	Unité	Valeur obtenue par le calage
Taux de minéralisation de l'azote organique à 20°C	j^{-1}	0,03
Taux de minéralisation du phosphore organique à 20°C	j^{-1}	0,06
Taux de sédimentation du détritus	j^{-1}	0,05
Taux de libération de l'azote par les sédiments	j^{-1}	0,00029
Taux de libération du phosphore par les sédiments	j^{-1}	0,0004
Taux maximal de croissance de la biomasse macroalgale	j^{-1}	0,55
Taux maximal de mortalité de la biomasse macroalgale	j^{-1}	0,06
Température optimale de croissance des macroalgues	°C	20
Température maximale de croissance des macroalgues	°C	29
Intensité lumineuse saturante pour les macroalgues	$\mu E/m^2/s$	200
Quota cellulaire interne minimal de l'azote dans les macroalgues	$gN/g.Algue$	0,01
Quota cellulaire interne maximal de l'azote dans les macroalgues	$gN/g.Algue$	0,08
Quota cellulaire interne minimal du phosphore dans les macroalgues	$gP/g.Algue$	0,002
Quota cellulaire interne maximal du phosphore dans les macroalgues	$gP/g.Algue$	0,015
Taux maximal d'assimilation de l'azote par les macroalgues	$mgN/g.Algue/j$	0,1
Constante de demi-saturation pour l'assimilation de l'azote	gN/m^3	0,035
Taux maximal d'assimilation du phosphore par les macroalgues	$mgP/g.Algue/j$	0,008
Constante de demi-saturation pour l'assimilation du phosphore	mgP/m^3	0,01

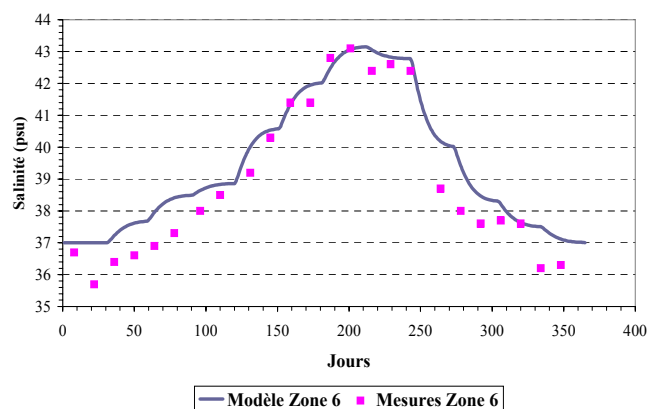


Figure 10. Salinités mesurées et calculées en 2002 (Zone 6).
Measured and calculated salinity in 2002 (Box 6).

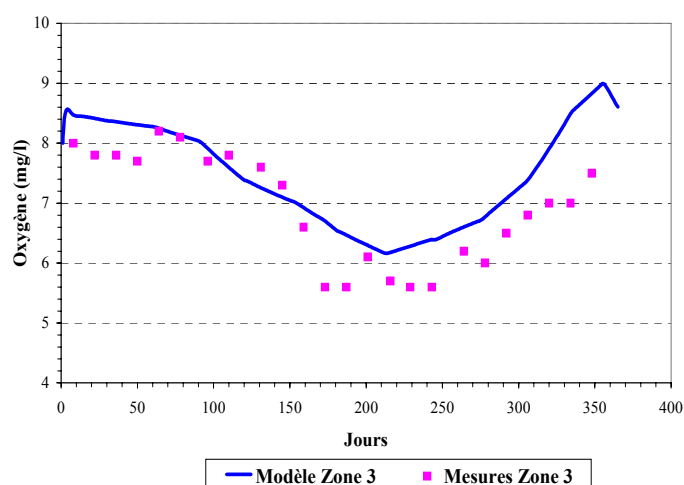


Figure 11. Concentration en Oxygène dissous mesuré et calculé en 2002 (Zone 3).
Measured and calculated dissolved oxygen in 2002 (Box 3).

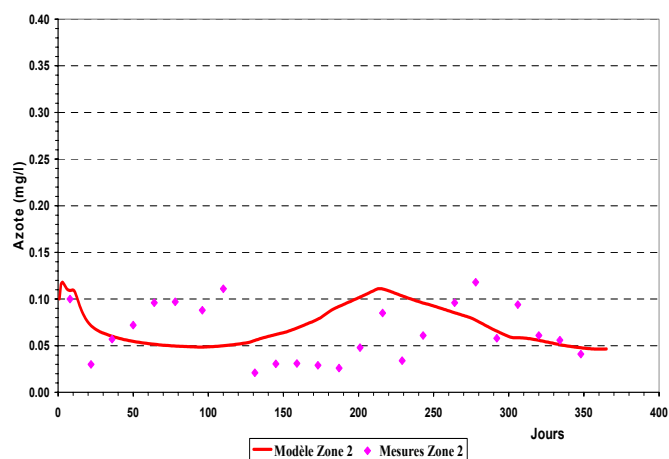


Figure 12. Concentration en azote inorganique dans l'eau mesurée et calculée en 2002 (Zone 2).
Measured and calculated inorganic nitrogen in 2002 (Box 2).

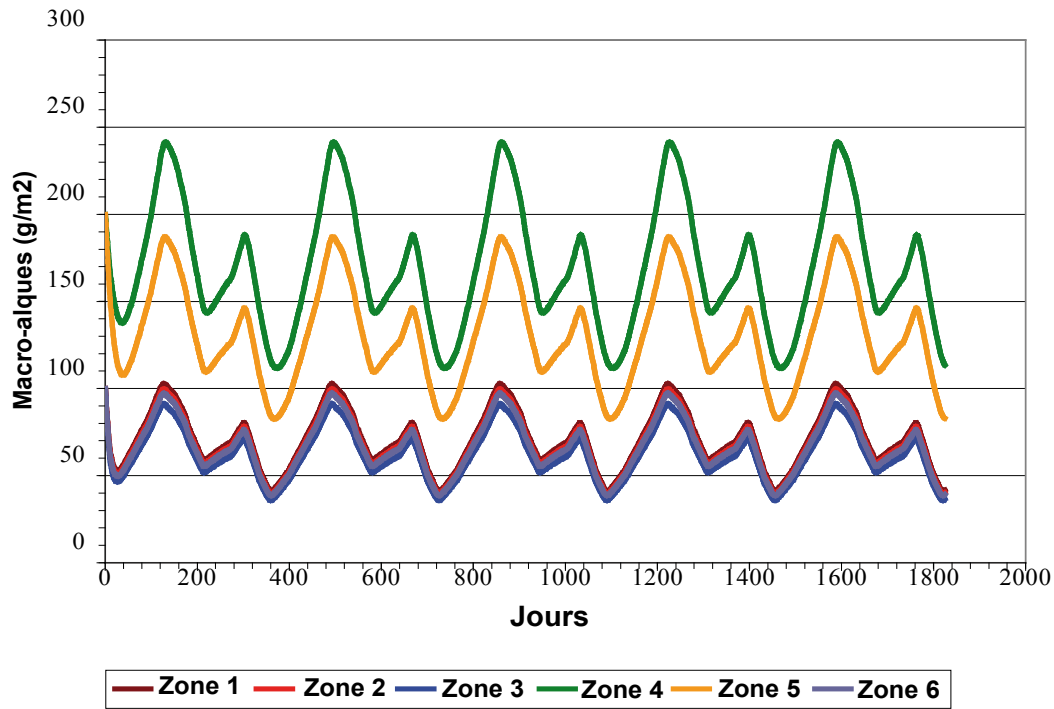


Figure 13. Évolution de la biomasse des macroalgues dans le lac, calculée, durant 5 ans.
Evolution of macro algae biomass in the lake, calculated, during 5 years.

variations journalières des vents, températures, rayonnement solaire, longueur relative de la journée, pluie, évaporation, caractéristiques des eaux de la mer) se reproduisent durant les cinq années de simulation. Un exemple de résultat de la prédiction de l'évolution des macroalgues durant cinq ans est présenté sur la figure 13. Cette figure montre bien les blooms algaux du printemps et que les zones 4 et 5 restent les plus riches en macroalgues.

Certes les premiers résultats du modèle sont encourageants, mais des mesures complémentaires (des macroalgues, du phytoplancton et du zooplancton dans le lac et de leurs concentrations internes en azote, phosphore et carbone cellulaires; de l'azote et du phosphore dans les sédiments de surface) permettront de les améliorer.

5. CONCLUSION

Dans le cadre de ce travail de recherche, nous avons tenté d'actualiser les modèles hydrodynamique et écologique du lac Nord de Tunis en s'appuyant sur des mesures récentes. Le calage du modèle hydrodynamique à 2D a été réalisé en s'appuyant sur les mesures de décembre 2005. Les simulations hydrodynamiques réalisées ensuite confirment le rôle important des écluses à marée ainsi que le bon fonctionnement hydraulique de ce lac (pas de zones de stagnation permanente

des eaux, renouvellement périodique des eaux du lac en 21 jours en moyenne).

Concernant le modèle écologique zonal couplé à l'hydrodynamique, une première tentative de calage nous a permis de retrouver l'ordre de grandeur des paramètres mesurés en 2002. En effet, le modèle reproduit bien la variation saisonnière des macroalgues qui ont un rôle décisif dans le comportement écologique du lac puisqu'elles sont responsables des variations saisonnières de la matière minérale et de l'oxygène dissous dans l'eau. Ces premiers résultats sont intéressants et ils sont actuellement en cours de finalisation.

Cependant, des mesures complémentaires s'avèrent nécessaires pour bien caler et simuler les autres compartiments du modèle écologique mis au point; il s'agit en particulier du phytoplancton et du zooplancton. Les résultats permettraient alors de bien quantifier l'impact des aménagements réalisés sur l'évolution future de l'état d'eutrophisation du lac Nord de Tunis.

RÉFÉRENCES BIBLIOGRAPHIQUES

BEN CHARRADA R. et M. MOUSSA (1997). Modélisation hydrodynamique et écologique des eaux côtières du golfe de Tunis. *Houille Blanche*, 6, 66-78.

- BEN SLIMANE A., L. MASBERNAT et M. MOUSSA (1990). Modèle hydro-écologique du lac de Tunis. *Houille Blanche*, 3/4, 287-292.
- MOUSSA M. (1986). *Turbulence et circulations générées par le vent dans les systèmes aquatiques peu profonds - Application au lac de Tunis*. Thèse de Doctorat, Institut National Polytechnique, Toulouse, France, 260 p.
- MOUSSA M., L. BACCAR et R. BEN KHEMIS (2005). La lagune de Ghar El Melh : diagnostic écologique et perspectives d'aménagement hydraulique. *Rev. Sci. Eau*, 18 (Spécial), 13-26.
- HALCROW (Sir William Halcrow & Partners Ltd) (1990). Tunis North Lake ecological and water quality model. User Guide, SPLT, 104 p.
- OSMENT J., D.E. REEVE, N. BEN MAIZ et M. MOUSSA (1991). A PC-based water quality prediction tool for Tunis North Lake. Dans : Proceedings of the Symposium "Techniques for Environmentally Sound Water Resources Development", 17-19 February, Egypt. Pentech Press, London, pp. 229-239.
- REZGUI A. (2005). *Modélisation du fonctionnement hydrodynamique et écologique du lac Nord de Tunis*. Rapport de Mastère, Ecole Nationale d'Ingénieurs de Tunis, Tunisie, 149 p.
- SMS (Surfacewater Modeling System) (2003). Tutorials. Environmental Modeling Research Laboratory, USA, 232 p.
- SPLT (Société de Promotion du lac de Tunis) (2006). Campagne de mesures hydrodynamiques au niveau du canal de Khéréddine. Etude réalisée par ERI, 35 p.